



الجمهورية العربية السورية
وزارة الزراعة والإصلاح الزراعي
مديرية الإرشاد الزراعي
قسم الإعلام

استصلاح الأراضي المالحة

٢٣٦

الدكتور المهندس جمعه عبد الكريم
الدكتور المهندس جورج صومي

اعداد :

وَأَمَّا فِي رَحْمَةِ مَلَكُوتٍ فَاعْلَمُوا أَنَّهَا لَا تَقْبَلُ إِلَّا بِإِذْنِ رَبِّهَا

هو / و / هـ

استصلاح الاراضي المالحة :

المقدمة :

يعتبر القطر العربي السوري من البلدان التي تعاني من مشكلة الملوحة بشكل خطير وواسع ، نتيجة لاصابة مساحات واسعة من الاراضي الزراعية الخصبة بالملوحة وخروجها من الاستثمار ، وبشكل خاص في حوض الفرات وقسم من البليخ والغاب والخابور .

من الاسباب التي أدت الى انتشار الملوحة اسباب استثمارية (عدم اتباع دورات زراعية مكثفة . اعطاء معدلات عالية من مياه الري اتباع اسلوب ميكنة غير متقدمة ، عدم تسوية الارض المروية ، اتباع اساليب وطرق الري الغير متقدمة ، استعمال مياه مالحة للري) .

الاسباب الناتجة عن (طبيعة الصخرة الام الذي كثيرا ما يحتوي على نسبة عالية من الاملاح ، ارتفاع في درجة ملوحة الماء الارضي المعدلات — العالية من الضياعات بالتسرب من شبكات الري ومن الحقل خلال السقايات الصرف السيء للمنطقة ، ارتفاع منسوب الماء الارضي ، عدم توفر صرف جيد وفي كثير من الاحيان غياب شبكات الصرف ، الظروف المناخية والمعدلات العالية للتبخر) .

نتيجة لمجمل هذه الاسباب تتزهر الاملاح في الآفاق السطحية ومن ثم في مجمل قطاع التربة .

امام هذا الواقع يجب البحث في موضوع تحديد احتياجات الغسيل بغية تقدير الغزارات اللازمة قبل البدء بعملية الاستصلاح وكذلك ايجاد معادلات تجريبية ونظرية تعكس واقع التربة والاملاح والظروف الهيدروجيولوجية لتساعدنا في تقدير احتياجات الغسيل والاهم هو البحث في العوامل المؤثرة على كفاءة الغسيل نظرا للاهمية الاقتصادية .

تحديد احتياجات الفسيل :

تختلف حساسية المحاصيل للملوحة . كما أن مقاومة النبات تختلف تبعاً لمراحل النمو وظروفه . وبشكل عام بالنسبة لمعظم النباتات تعتبر النسبة المسموح بها من عنصر الكلور في التربة ٠.٣٪ وزناً والأملاح الكلية ٣.٠٪ .

يمكن استصلاح التربة ذات الملوحة الخفيفة والمتوسطة باتخاذ إجراءات معينة دون اللجوء إلى الفسيل . وذلك بزراعة محاصيل تتحمل الملوحة واتباع نظام الري الفاسل وهذا يتحدد تبعاً لدرجة الملوحة ونوعية الأملاح السائدة .

أما التربة ذات الملوحة العالية فأنجح وسيلة لاستصلاحها ووضعها قيد الاستثمار هي الفسيل وفي كثير من الأحيان تتم عملية الفسيل بزراعة الرز وذلك للتقليل من النفقات .

بحسب احتياج الفسيل في أغلب الأحيان لاستصلاح التربة على عمق متر واحد على اعتبار أن هذا العمق يشكل بالنسبة لمعظم المحاصيل عمقاً فعالاً — نظراً لأن الجذور تنتشر ضمن هذا النطاق ، لكن التجربة قد أظهرت أن استصلاح التربة بشكل جذري يجب ألا يقتصر فقط على العمق الفعال وإنما يجب استصلاح عمق معين من الصخر الأم وعلى المدى البعيد تحلية طبقة معينة من الماء الأرضي المالح ، وبشكل عام يجب حساب احتياج الفسيل خلال فترة الاستصلاح + فترة الاستثمار (٣ — ٥ سنوات) بحيث يضمن لنا استصلاح التربة على عمق ١ — ٢ متراً وهذا هو ضمان أكيدة بعدم تكرار ظاهرة التملح الثانوي خلال فترة الاستثمار الطويلة الأمد .

إن استصلاح التربة بطريقة الفسيل العميق يتطلب توفر شروط وظروف معينة أهمها الهيدروجيولوجية (صرف طبيعي عال أو شبكة صرف ذات كفاءة مناسبة) (شبكة الصرف الدائمة + المؤقتة) . معامل نفذية عال أو عندما يكون منسوب الماء الأرضي على عمق ٤ — ٥ أمتار عن سطح التربة إذ من المعروف أنه خلال الفسيل تتسرب المياه إلى باطن التربة حاملة معها الأملاح الذائبة من قطاع التربة إلى الماء الأرضي . ففي حال توفر صرف طبيعي أو صناعي جيد أو عندما يكون مستوى الماء الأرضي منخفضاً فهذا يؤدي إلى التخلص من الأملاح إلى خارج المنطقة المستصلحة ، وعندما لا تتوفر الظروف الهيدروجيولوجية

المذكورة فعليا لا يحدث أي تغيير في متوسط النسبة المئوية للاملاح في افق التربة وانما الذي يحدث هو ظهور توزع جديد للاملاح في الآفاق المختلفة للتربة .

— ان السبب في ذلك هو أن انغسال الاملاح من الآفاق السطحية مما يؤدي الى ازدياد نسبتها في الآفاق السفلية وخاصة في التربة التي تتواجد فيها آفاق سيئة الصرف — طبقة كثيفة ، نتيجة لما ذكر اعلاه (عدم توفر ظروف هيدروجيو لوجية مناسبة للفسيل العميق) تسبب مياه الفسيل ارتفاع منسوب الماء الارضي وبتأثير البخر تعود الاملاح لتتزهز على سطح التربة — الملوحة الثانوية .

يمكن اجراء الفسيل بطريقتين :

١ — الفسيل المتقطع اي اعطاء كمية معينة من مياه الفسيل على دفعات وبفاصل زمني معين .

٢ — الفسيل المركز يتم بفسيل التربة وبدون فاصل زمني .

برأينا عند تحديد طريقة الفسيل يجب الاخذ بعين الاعتبار (مواصفات التربة ، التركيب الكيميائي للاملاح ، المعطيات الهيدروجيولوجية نظرا لان عملية الفسيل وكفاءتها تتأثر بمجمل المواصفات الفيزيوكيميائية والهيدروديناميكية للتربة وكذلك نوعية الاملاح السائدة . من وجهة النظر الهيدروديناميكية (حركة السائل الملحي في التربة) والمواصفات الفيزيوكيميائية للتربة يجب النظر لها كوسط نشيط تتواجد فيه مسامات مختلفة الاقطار منها ما يكون مفتوحا ومنها ما يكون مغلقا Topicalpors — تتم فيه عملية التبادل والادمصاص .

فليكن لدينا نوعين من الاتربة اولاهما — تربة تتميز بوجود مسامات مختلفة الاقطار (مسامات ميكرونية — Micropors — مسامات مغلقة — Topicalpors — والتربة الاخرى خفيفة التركيب الميكانيكي ذات مسامات نسبيا كبيرة — Macropors — لاحتوي على مسامات مغلقة او ميكرونية درجة الملوحة ونوعيتها واحدة .

فاذا اتبعنا في كلتا الحالتين نظام الفسيل المركز — المتواصل — فبدون شك ستكون كفاءة الفسيل في التربة الاولى اقل بكثير منها في التربة الثانية والسبب برأينا يمكن تفسيره كالتالي :

عند غسل التربة الاولى تتم حركة السائل الملحي عبر المسامات المفتوحة آخذة الاملاح الذائبة المتواجدة فيها ، اما الاملاح المتوزعة في المسامات الميكرونية والمغلقة لا تتأثر كثيرا بحركة الماء وانما العامل الوحيد المؤثر فيها هو أن انتقالها يتم بتأثير Diffusion — وذلك نتيجة فرق في التركيز $\frac{dc}{dx}$ تنتقل الاملاح

من المسامات المغلقة والميكرونية الى الاقنية المفتوحة . لذلك عند اعطاء كميات كبيرة من المياه بشكل متواصل يمر القسم الاعظم في المسامات الكبيرة (الاقنية الشعرية) حيث ضياعات القدرة اقل مايمكن حاملة معها اقل كمية من الاملاح . يضاف الى هذا تأثير ظاهرة الانتشار حيث أظهرت نتائج الدراسات أن القيمة العددية لهذه الظاهرة والتي تقدر من خلال — Hydro-dispersion parametrs هي اكبر بعشرات المرات في وسط مسامي كالتربة الاولى عما هي في وسط مسامي — رمل الكوارتز المتجانس والذي يشبه كثيرا التربة الثانية .

ان الذي يحدث في التربة الثانية هو ان الماء يتحرك في وسط مسامي عمليا المسامات يمكن اعتبارها متجانسة احصائيا لا تتواجد فيها المسامات — المغلقة والميكرونية فانغسال الاملاح عمليا يتم بتأثير حركة الماء . Convection .

هذا بالإضافة الى ان ظاهرة الانتشار لا تلاحظ بشكل واضح وتأثيرها على انغسال الاملاح بسيط .

ومنه يتبين أن العامل المحدد لانغسال الاملاح في الاتربة ذات المسامات الميكرونية والمغلقة هو عامل — Diffusion — وبدرجة اقل بتأثير حركة الماء — Convection — أما في التربة الثانية فالصورة معاكسة. كما أن نوعية الاملاح لها تأثير كبير على كفاءة الغسيل فمثلا الكلوريدات أسرع انغسالا من الكبريتات وتتطلب اقل كمية مياه للغسيل .

معادلات حساب الاحتياجات الغسيلية

لتحديد الاحتياجات الغسيلية تستعمل معادلات عديدة لكن الاكثر شيوعا في الواقع العملي هي معادلة :

VOLOBOEV

١ — م٣ / هـ

$$N = K.lg \left(\frac{S_1}{S_0} \right) Z$$

N — احتياجات الغسيل ب م٣ / هـ .

S₁ — نسبة الاملاح في افق التربة قبل الغسيل
(الحد الادنى المسموح به من الاملاح) .

S₀ — نسبة الاملاح في افق التربة بعد الغسيل
(الحد الادنى المسموح به من الاملاح) .

Z — معامل يتعلق بنوعية الأملاح ومواصفات التربة .

K — معامل تحويل احتياج الفسيل لم^٣ / هـ ويعادل ١٠ × ٣١٠ .

والجدول رقم (١) يبين علاقة Z بنوعية الملوحة والتركيب الميكانيكي للتربة .

جدول رقم (١) يبين علاقة بنوعية الملوحة والتركيب الميكانيكي للتربة

نوعية الملوحة				التركيب الميكانيكي
كلوريدية	— سولفاتية كلوريدية	كلوريدية	سولفاتية	
٠.٦٢	٠.٧٢	٠.٨٢	١.١٨	تربة خفيفة
٠.٩٢	١.٠٢	١.١٢	١.٤١	رمل متوسط أو ما يعادله من الاتربة الغير متجانسة ميكانيكيا
١.٢٢	١.٣٢	١.٤٢	١.٧٨	طينية أو رملية ناعمة
١.٨	١.٩	٢.١	٢.٤	تربة طينية
٢.٧	٢.٨	٣	٣.٣	تربة طينية نسبة الطين عالية

قيمة S₁ تحدد من خلال الدراسة الاولى اما S₀ فيجب الا تزيد عن النسب التالية تبعا لنوعية الملوحة :

- كلوريدية ٠.٥ — ٠.١ ٪ من وزن التربة الجافة
- سولفاتية — كلوريدية ٠.٢ — ٠.٢ ٪ من وزن التربة الجافة
- كلوريدية — سولفاتية ٠.٢ — ٠.٣ ٪ من وزن التربة الجافة
- سولفاتية — كلسية ٠.٧ — ١ ٪ من وزن التربة الجافة

معادلة Rozov :

$$(2) \quad N = M - m + nM \quad \text{حيث}$$

N — احتياج الغسيل م^٣/هـ .

M — كمية الماء في قطاع التربة عند السعة الحقلية م^٣/هـ .

m — كمية الماء في قطاع التربة قبل الغسيل م^٣/هـ .

n — معامل يحدد كمية الماء اللازمة لغسل الأملاح — يتعلق بمقدرة التربة على التخلص من الأملاح ويتراوح من (٥٠ . — ١٥٠) .

في هذه المعادلة يتكون إجمالي احتياج الغسيل من حدين :

$M - n$ — حجم الماء اللازم لرفع نسبة الرطوبة في الأفق المغسول إلى السعة الحقلية .

nM — حجم الماء اللازم لغسل الأملاح من الآفاق العلوية إلى السفلية ويعادل .

$$(3) \quad nM = (C - W) \cdot h \cdot K \quad \text{م}^3 / \text{هـ} .$$

C — المسامية الكلية % من حجم التربة .

W — السعة الحقلية خارج نطاق تأثير الماء الأرضي % من حجم التربة .

h — الحد الحرج لمستوى الماء الأرضي م .

معادلة KoVda, AstapoV, KoSTIakoV :

$$(4) \quad N = K.H.d [B_0 - B] + \frac{S_1 - S_2}{K_1} \quad \text{م}^3 / \text{هـ} \quad \text{حيث}$$

H — عمق الأفق المغسول م .

d — الكثافة الظاهرية .

B_0 — السعة الحقلية % من وزن التربة .

B — النسبة المئوية للرطوبة قبل الغسيل وزناً .

S_2, S_1 — نسبة الأملاح المئوية من وزن التربة قبل وبعد الغسيل .

K_1 — معامل انفسال الأملاح وزناً م^٣ من مياه الغسيل يتعلق

بمواصفات التربة الفيزيائية وعمق الماء الأرضي ودرجة ملوحته .

معادلة : Kovda :

$$N = n_1 \cdot n_2 \cdot n_3 \cdot 400 \times \pm 100 \text{ (5)}$$

N — احتياج الغسيل بـ م .

x — متوسط نسبة الاملاح % من وزن التربة لعمق ٠ ر ٢ م .

n_1 — معامل يتعلق بالتركيب الميكانيكي للتربة (للرمل — ٥ ر . ، ١ للرمل الناعم ، ٢ للطين) .

n_2 — معامل تأثير منسوب الماء الارضي .

N_2	h
١	٧ — ١٠ م
١٥	٥ م
٣	١ — ٢ م

n_3 — معامل له علاقة بدرجة ملوحة الماء الارضي :

n_3	درجة الملوحة
١	متوسطة وقليلة
٢	شديدة
٣	عالية جدا

معادلة : Muzichuk :

$$N = M - m \frac{H - h}{Z} \cdot K \text{ (6) حيث}$$

M — كمية الماء في قطاع التربة عند السعة الحقلية م ٣ / هـ .

m — كمية الماء في قطاع التربة قبل الغسيل م ٣ / هـ .

H — عمق الماء الارضي بـ م .

h — الحد الحرج لمستوى الماء الارضي عند الغسيل بـ م .

Z — العلاقة بين ارتفاع منسوب الماء الارضي الى عمق الماء الضروري لرفع مستوى الماء الارضي الى هذا المقدار ويحدد :

$$Z = \frac{100}{C - W} \quad (7) \quad \text{حيث .}$$

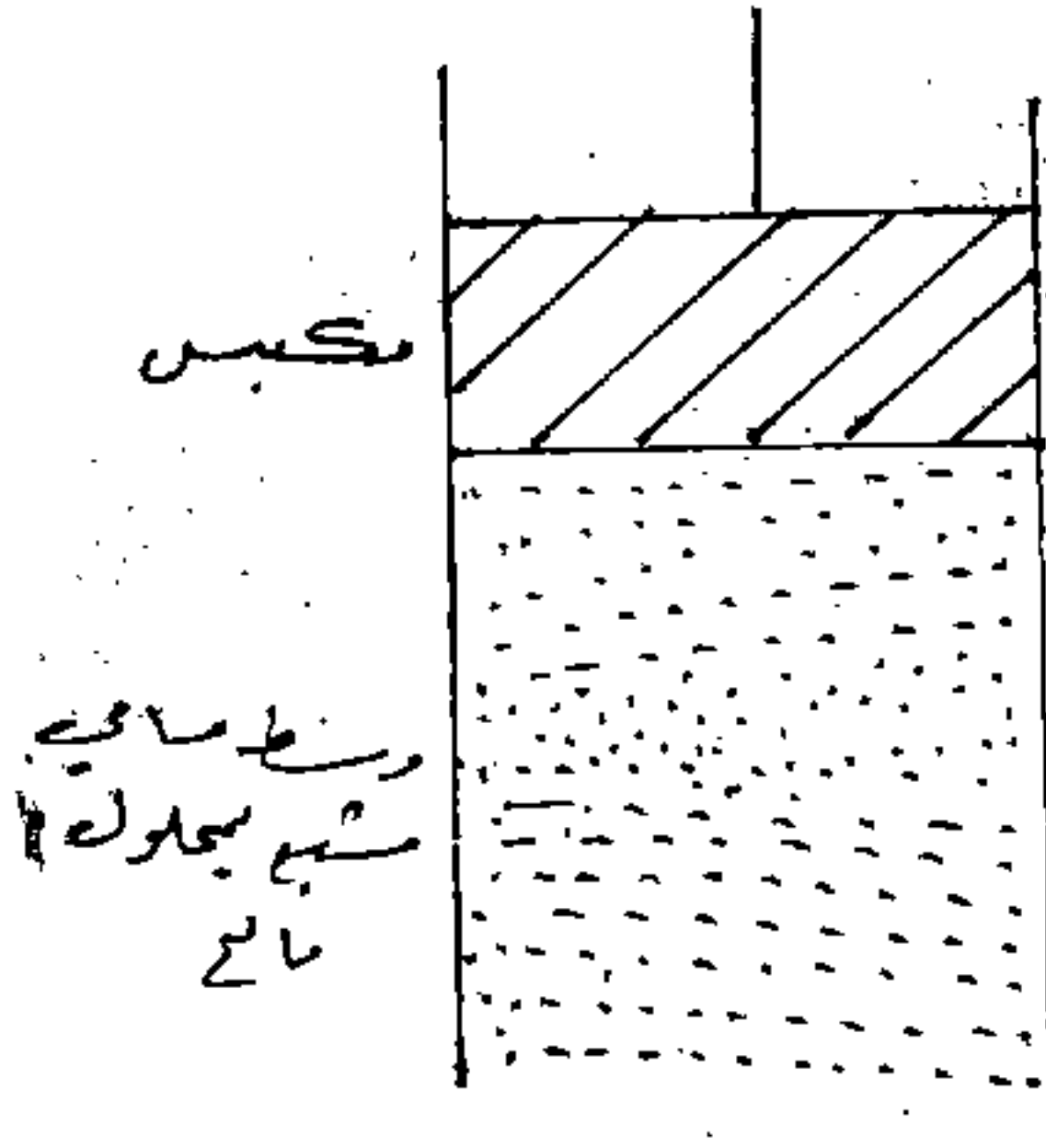
C — المسامية الكلية % من حجم التربة للافق الواقع فوق مستوى الماء الارضي .

W — سعة التشبع الشعري % من حجم التربة للافق نفسه .

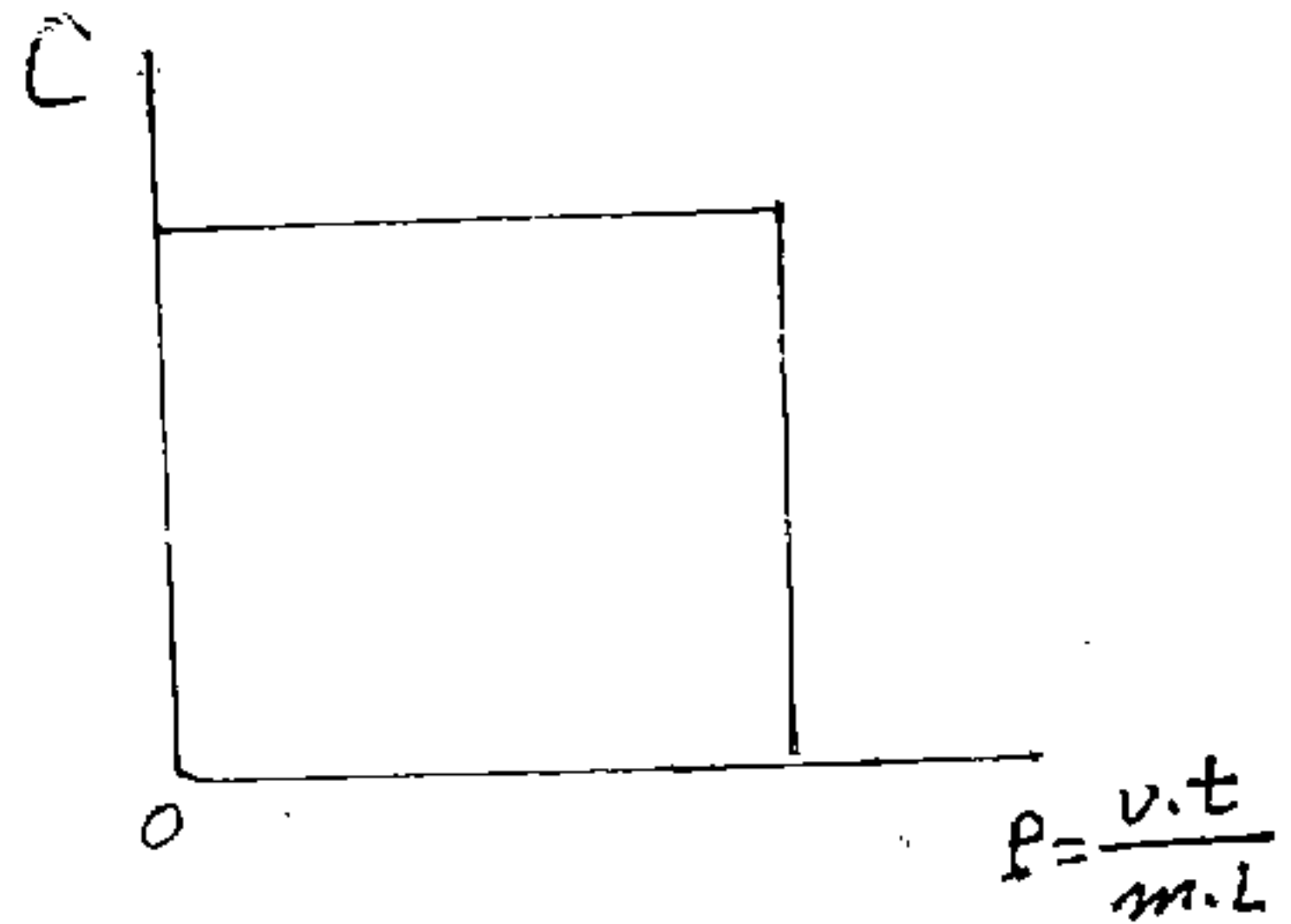
من خلال نظرة سريعة على المعادلات التي وردت اعلاه يمكن القول :

ان جميعها ذات طابع تجريبي وبشكل عام لا تتضمن عوامل اساسية مثل (درجة الصرف في المنطقة ، عمق ودرجة ملوحة الماء الارضي ، البارامترات الاساسية التي تعكس مواصفات التربة الفيزيوكيميائية والهيدروديناميكية والمؤشر الاساسي في معظمها هو الملوحة قبل وبعد الغسيل دون الاخذ بعين الاعتبار الناحية النوعية للملاح — باستثناء المعادلة رقم (1) . لقد اعتبر Rozov المعادلة رقم (2) ان الغسيل عبارة عن عملية تخلص من المياه المالحة في التربة ويتكون احتياج الغسيل من حجم الماء اللازم لاشباع التربة لدرجة السعة الحقلية وحجم الماء اللازم لاستبدال حجم الماء المالح الموجود في افق التربة . ان هذه الفكرة هي الاساس الذي اقترحت عليه معظم المعادلات المذكورة باستثناء المعادلة رقم (1) .

لكن برائنا ان هذه الفكرة ليست صحيحة كونها تنطلق من ان غسيل الاملاح (السوائل المالحة) من الوسط المسامي (التربة) يتم بطريقة مكبسية .



(أ)



(ب)

الشكل رقم (1)

كان ذلك صحيحا لـ تم تغير الملوحة حسب الشكل (٩) ولاستطاعت
ان تطرد حجم معين من الماء المالح من وسط مسامي (التربة) بحجم مكافئ له
من المياه الغير المالحة وكانت العلاقة $P = \frac{V \cdot t}{m \cdot x}$ مساوية للواحد ولا يمكن
ملاحظة هذه الظاهرة في اكثر الاوساط المسامية تجانسا والسبب يعود الى ظاهرة
الانتشار .

في السنوات الاخيرة بفضل النجاحات الكبيرة في مجال الدراسات النظرية
لحركة المحاليل الملحية في الوسط المسامي
Averianov, Bear, Brenner, Coats, Verigin, Soume .

ومن خلال المقارنات العديدة تبين ان هذه الدراسات تعكس الجوهر
الفيزيائي لحركة السوائل الملحية في الوسط المسامي وتمكننا من استنتاج أرقام
عددية تتغير تبعا لمواصفات الفيزيوكيميائية للوسط المسامي والطبيعة الكيميائية
للمحاليل الملحية .

اقترح الاكاديميك Averionov معادلته رقم (٩) وذلك بالاعتماد على
حل المعادلة رقم (٨) في شروط حدية معينة :

$$m \frac{dc}{dx} = D \frac{d^2c}{dx^2} - V \frac{dc}{dx}$$

$$t = 0 \quad C(X, 0) = C_0(X)$$

$$t > 0 \quad x = 0; [C(0, t) - C_n] V = D \frac{dc}{dx}$$

$$X = L = 0$$

$$\frac{dc(L, t)}{dx} = 0$$

ومنها معادلة تحديد احتياجات الغسيل :

$$N = (2 A \sqrt{D \cdot t} + X) m \quad (٩) \text{ حيث}$$

C — تركيز الاملاح .

t — الزمن .

D — المؤشر التكاملي للانتشار يعكس واقع الوسط المسامي ونوعية
الاملاح م^٢/يوم .

X — العمق .

N — احتياج الغسيل الصافي م^٣/هـ .

A — قيمة لها علاقة بدرجة الملوحة قبل وبعد الغسيل وملوحة مياه الري .

$$C = \frac{C - C_n}{C_o - C_n}$$

C_o — الملوحة قبل الغسيل غ / ل .

C — الملوحة بعد الغسيل غ / ل .

C_n — ملوحة مياه الغسيل غ / ل .

m — المسامية الكلية او الرطوبة الحجمية .

جدول رقم (٢) يبين العلاقة ()

$\bar{C}$	A	$\bar{C}$	A
٠.٠٠١	٢١٦	٠.١٦	٧ ر
٠.٠٠٥	١٨٢	٠.١٨	٦٥ ر
٠.٠١	٦٥ ر	٠.٢٠	٦٠ ر
٠.٠٢	٤٥ ر	٠.٢٥	٤٨ ر
٠.٠٤	٢٤ ر	٠.٣٠	٣٧ ر
٠.٠٦	١٠ ر	٠.٣٥	٢٧ ر
٠.٠٨	٩٩ ر	٠.٤	١٨ ر
٠.١	٩١ ر	٠.٤٥	٩ ر
٠.١٢	٨٣ ر	٠.٥٠	—
٠.١٤	٧٥ ر	—	—

وقد أجريت دراسة نظرية وعملية للمعادلة رقم (٩) من قبل البرفسور
Sholgin والدكتور Soume نتيجة لذلك ادخلت تعديلات أساسية عليها
واصبحت بالشكل التالي :

$$N = \frac{1}{V} [A \sqrt{mD} + \sqrt{(A \sqrt{mD})^2 + mVX}]^2$$

حيث :

m — المساهمة الفعالة المتعددة من خلال (D) .

V — سرعة التسرب .

من أهم ميزات المعادلة (١٠) انها تأخذ بعين الاعتبار عامل V الذي
يعكس الواقع الهيدروجيولوجي للمنطقة (كفاءة الصرف الطبيعي ، أو كفاءة
شبكة الصرف) .

كما انها تبين ان معدل الاحتياج له علاقة كبيرة بـ V ويمكن الوصول إلى
كفاءة عالية للغسيل من خلال معرفة قيمة V المناسبة .

والنتيجة أن حركة السوائل المالحة في وسط مسامي هي عملية
فيزيوكيميائية وهيدروديناميكية معقدة تتحكم فيها نوعية الأملاح السائدة طبيعة
الوسط المسامي ، التركيب الميكانيكي ، وعمليات التبادل — الكاتيوني بين المحلول
والترربة درجة الصرف المتمثلة بـ V ودرجة تحبب التربة والمسامات المتواجدة
ويمكن تحسين كفاءة الغسيل بإيجاد قيمة V مناسبة ، وان المعادلة رقم (١٠)
تأخذ بعين الاعتبار مجمل العوامل المذكورة .

تنفيذ أعمال الغسيل — يتطلب القيام بأعمال التسوية اللازمة وتصميم
مساكب تتناسب أبعادها مع الميول الطبوغرافية وفي أغلب الأحيان تكون مساحة
المسكة بين ١٠ر. — ٥ر. هكتار ، وتحدد المسافة بين الاكتاف عندما تكون
المسكة قائمة الزاوية من المعادلة التالية :

$$L = \frac{H - h}{i} \quad (١١) \quad \text{حيث}$$

L — المسافة بين الاكتاف .

i — الميل .

H, h — عمق مياه الغسيل في أعلى منسوب وفي أخفض منسوب .
السؤال الذي يطرح كيف يمكن تأمين السرعة المثلى لغسل التربة على نطاق الحقل بحيث تتوصل الى أعلى كفاءة ممكنة لمياه الغسيل . ان تأمين ذلك يمكن على الشكل التالي :

المعروف ان أية شبكة صرف تصمم على حمولة تحدد انطلاقاً من واقع فترة الاستثمار وليس على أساس فترة الاستصلاح (الغسيل) ذات الامد القصير (١ — ٣) سنوات .

تحدد السرعة اللازمة لسرف مياه الغسيل :

$$V = \frac{N}{t} \quad (12) \quad \text{حيث .}$$

V — سرعة صرف مياه الغسيل خلال الفترة الزمنية المحددة .

N — احتياج الغسيل .

t — الزمن اللازم للغسيل .

— تحدد كفاءة شبكة الصرف الدائمة والمصممة على معطيات فترة الاستثمار :

$$V_1 = \frac{P \cdot K \cdot h}{B (\ln B/d - 1)} \quad (13)$$

V_1 — كفاءة شبكة الصرف .

K — معامل النفاذية .

h — عمق الماء عند الغسيل عن سطح التربة .

B — المسافة بين المصارف .

d — قطر أنابيب الصرف (وعندما تكون المصارف مفتوحة يتم تحديده

كالتالي) :

$$d = 0,5 L + X \quad (14) \quad \text{حيث}$$

L — عرض قاع المصرف .

X — عمق الماء في المصرف .

وتكون الحمولة على شبكة الصرف المؤقتة متساوية $V_2 = V - V_1$

V_2 — كفاءة شبكة الصرف المؤقتة .

V — سرعة صرف مياه الغسيل .

V_1 — كفاءة شبكة الصرف الدائمة .

ومنه يتم تحديد المسافة بين المصارف المؤقتة .

$$B_1 = \frac{\Pi \cdot K \cdot h_1}{V_2 (\ln B_1/d-1)} \quad (15)$$

B_1 — المسافة بين المصارف المؤقتة

h_1 — عمق المصارف المؤقتة .